

monitoring wód podziemnych [] dokumentacji geotechnicznej [] nadzór geotechniczny
hydrogeologicznych dla obiektów mogących zanieczyszczać wody podziemne []
projekty i dokumentacje geologiczno-inżynierskie [] projekty i dokumentacje warunków

Koszalin, wrzesień 2010 r.

Współpraca: mgr inż. Jakub Kanarek

Opracował: mgr Bolesław Pilch mgr Bolesław Pilch
nr 070772
nr. Certyf. Urzędu Geologicznego

B. Pilch

78-100 Kołobrzeg, ul. Ratuszowa 13

Inwestor: Gmina Miasło Kołobrzeg

Narodowej i Rybakię w Kołobrzegu

mieszkaniowej wiejordzinnej u zbiegu ulic Jedności

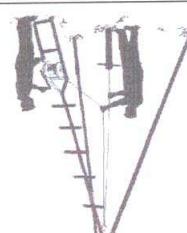
wodnych w miejscowości Zabudowy

ze wstępnego rozpoznania warunków gruntowych

DOKUMENTACJA GEOTECHNICZNA

NIP: 669-040-49-70
tel./fax (0-94) 345-20-02 tel. kom. 602-301-597
75-361 Koszalin, ul. Dmowskiego 27

ZAKŁAD PROJEKTOWO HANDLOWY
GEOLOG



·w.d.u

Otwory badawcze wyznaczono w terenie na podstawie mapy sytuacyjno-wysokościowej w skali 1:500, metodą domiarów protokatynych dobowiązanych do punktów stacyjch w terenie. Po zakochczaniu badan zaniewolano rzędne powierzchni terenu w miejscowości Wiercęń w nawiaszaniu do państwowego ukazu wysokościowego. Za punkty odniesienia przyjęto rzędne pokryw studziennek kanalizacyjnych o wysokościach 4,01 i 4,77 m ze Zleceniodawca.

W ramach prac polowych, na badanym działkach wykonaano / otworow głębokosci 6,0 m (otwory nr 1 - 6) i 1 do głębokosci 4,0 m (otwór nr 7). Lokalizacje punktów dostosowane do planowanego zagospodarowania i podobnie jak głębokosc wiercen ustalano

II. ZAKRES PRAC

126 z dnia 8. 10. 1998 r.).

Dokumentacjé wykonaano zgodnie z rozporządzeniem Nr 839 Ministra Spraw Wewnętrznych i Administracji z dnia 24.09.1998 r. w sprawie ustawienia geotechnicznych warunków posadowienia obiektów budowlanych (Dz. U. Nr 106 poz. 1066 z 20.10.1998 r.).
funkcjonalno-uztykowego (HFU).

Celem opracowania jest wstępne rozpoznanie i dokumentowanie warunków gruntu -wodynych w miejscowości planowanej zabudowy Kotorzegu. Badania objęły rozpoznanie na działkach nr 22/14 i 55/1 w obr. 10 i pozostały wykonańe w związku z pracowaniem projektu

78-100 Kołobrzeg, ul. Ratuszowa 13.

Niniejsza dokumentacja wykonała na zlecenie Gminy Miasło Radoberle,

I. WSTEP

plaski z lokalnymi domieszkami czesci organicznych oraz niewielkim
Glebiej holocen reprezentowany jest przez utwory akumulacyjne –

o milczosci od 0,5 do 0,8 m.

region otworow nr 5 – 7 od gory nawiercono warstwe rodzimej gleby
wieczej waha sie w granicach od 0,8 do 0,9 m. Na pozostalym obszarze –
to nasypy plaszczysto-zwirowe, a ich milczosc w miejscach wykonalna
chniowo nawiercono grunty pochodzenia antropogenicznego, czyli nasypy. Sa
Na czesci badanego terenu – region otworow nr 1 – 4, przywolre-
wieku holocenskiego i pleistocenskiego.

głębokosci 6,0 m, stwierdzono wystepowanie utworow czwartorzędowych
wahajac sie w granicach od 3,8 do 4,7 m n.p.m. W podziale, do zbadanej
Teren badan jest czesciowo zagospodarowany, a rzedne w miejscach wieczen
Pod wzgledem geomorfologiczny jest to fragment rowniny jeziornej.

III. BUDOWA GEOLICZNA I WARUNKI WODNE

i rozporzadzenia.

- badach, materiaty archiwalne, dane z literatury oraz aktualne wykizne
- czesc tekstowa, ktora opracowana w oparciu o wyniki wykonalnych prac
objasnienia symboli uzytych w opracowaniu (zatycznik nr 4),
- gruntu i poziomu gruntu (zatycznik nr 3.1 – 3.3),
- przedstawieni uklad gruntu, podzial na warstwy geotechniczne, stan
przeszczennego ukladu gruntu, podzial na warstwy geotechniczne, stan
przekroje geotechniczne w skali 1:100/500, na ktorych przedstawiono
oraz potocznie reperow roboczych (zatycznik nr 2),
- mapy dokumentacyjne w skali 1:500, na ktorej zaznaczono miedzca
(zatycznik nr 1),
- mapy orientacyjne w skali 1:10000, na ktorej zaznaczono region badan
W ramach prac kameralnych wykonalno:

nasypy, ze względu na zmienność skladu i charakteru ułożenie częściowe mechanicznych. Z podziału na warstwy wyłaczono głebę i niekontrolowane do poszczególnych warstw zaliczono grunty o zbliżonych cechach fizyko-geochemicznych.

IV. WARUNKI GEOTECHNICZNE

(zatyczki nr 3.1 – 3.3).

Dokładny obraz budowy geologicznej i warunków wodnych został przedstawiony w części graficznej na przekrojach geotechnicznych przedstawiony w części graficznej na przekrojach geotechnicznych.

± 0,5 m.

Przedstawiony obraz warunków wodnych odnosi się do okresu wieczernego rok. Przewiduje się wahania ustabilizowanego zwierciadła w granicach 1 mocy ulegać okresowo zmianom w zależności od opadów atmosferycznych i może ulegać okresowo zmianom w zależności od opadów atmosferycznych.

Przedstawiony obraz warunków wodnych odnosi się do okresu wieczernego wykorzystywanych leczniczo.

Poziom nie stanowi uzytkowego poziomu wodnosąnego, a tym bardziej wód zlokalizowanych w regionie ulic Jedności Narodowej i Rybackiej. Nawiercowny w infrastrukturze technicznej (kanalizacja ściekowa i deszczowa), m n.p.m.) może np. wynieść z odwadniania terenu przesz nieszczeniści 1,5 m (otwory nr 1 i 2), co odpowiada rzędynym od 3,3 do 2,5 m n.p.m. Nizszy zwierciadło nawiercowno phytka, tj. na głębokościach od 0,5 m (otwór nr 5) do czwartorzędowego poziomu wodnosąnego. Woda gruntowa, o swobodnym wodzie przebiegającej przez badaną nawiercowno wody pierwszego głębokości od ~30 do 50 m.

Pięścieni jest wykształcony w postaci nizej nawiercownych glin. Są to utwory akumulacyjne wodnolodowcowe i lodowcowe, które nie zostały przewiertcone. Z analizy profilu najbardziej studni wynika, że zaledział one do głębokości od 1,8 do 2,7 m.

Przewarsztwienie namułów. W otworze nr 5 nawiercowno takiże przewarsztwienie zostało wykonywane metodą miazgazową. Taka technika wskazana jest dla warstw, w których występuje silna zasolenie i zasolenie warstwy.

gruntuowych mineralnych (warsztwy IIIa, IIIb i IIIc), nalezy przyjmowac zgodnie z warosciami spotycznymi materiałowego, dla wstepujacych w podjazdu.

y_m – wsrodkownik materiałowy.

$x_{(n)}$ – warosc charakterystyczna parametru geotechnicznego, gdzie:

$$x_{(r)} = x_{(n)} \cdot y_m$$

poszczególnych parametrow geotechnicznycy nalezy obliczac wedlug wzoru:
metoda B i C wedlug w/w normy i podanej w tabeli 1. Warosci obliczeniowe $x_{(r)}$
Charakterystyczne warosci parametrow geotechnicznycy ustalone
gruntu warsztwy IIIa, IIIb i IIIc naleza do grupy B wedlug PN - 81/B - 03020.
 $w_{ysokosci} l_{(n)} = 0,35;$

plastyczny. Warosc charakterystyczna stopnia plastycznosci przyjeto
– warsztwa geotechniczna IIIc objemujaca gliny, wstepujacce w stanie
 $w_{ysokosci} l_{(n)} = 0,45;$
plastyczny. Warosc charakterystyczna stopnia plastycznosci przyjeto
– warsztwa geotechniczna IIIb objemujaca gliny, wstepujacce w stanie
przyjeto $w_{ysokosci} l_{(n)} = 0,55;$

miedkoplastyczny. Warosc charakterystyczna stopnia plastycznosci
– warsztwa geotechniczna IIIa objemujaca gliny, wstepujacce w stanie
miedzynawodoprzepuszczalnosci dla gruntu tej warsztwy
 $l_{(n)}^D = 0,45$. Wsrodkownik wodoprzepuszczalnosci dla gruntu tej warsztwy
warosc charakterystyczna stopnia zagęszczenia przyjeto w warosci
prochnicznego, wstepujacce w stanie sredniozagęszczonym. Usredniona
drobne z domieszkami czesci organicznych i lokalne piaski drobne
– warsztwa geotechniczna II objemujaca jedziome piaski drobne, piaski
przyjeto $w_{ysokosci} l_{(n)} = 0,40$;

w stanie plastyczny. Warosc charakterystyczna stopnia plastycznosci
– warsztwa geotechniczna I objemujaca namiaty organiczne, wstepujacce
wszczegolino nastepujacce warsztwy geotechniczne:

1. Występujące w podłożu grunty zaliczane do warstw I (namuły) ! IIIA (miękkoplastyczne gliny) oraz niekontrolowane nasypy ! gleba, charakteryzuje się niskimi parametrami geotechnicznymi i „zwyczajowo” uznaniane są za grunty stabilonosne. Uwagi na temat zbrojców uwagi mówiąco uplastyczniione gliny warstwy IIIB. Grunty pozostale, tj. warstwy II (średniozagęszczone piaski drobne) ! IIIb (stabile plastyczne gliny) posiadają wyższe parametry i generalnie stanowią dobre podłożę

V. WINOKUR

* gruñty nawardione

PN - 81/B - 03020

Tabela 1. Charakterystyczne wartości parametrow geotechnicznych ustalone metodą R1C wedlug

z punktem 3.2 PN - 81/B - 03020 w wysokości $y_m = 1 \pm 0,1$, natomiast dla grubotów organicznych (warstwa I) lub z domieszkami części organizacyjnych (warstwa II), proponuje się współczynnik niejednorodności ustalonny na podstawie doświadczeń z rejonu w wysokości $y_m = 1 \pm 0,2$.

2. Zwraca się uwagę na wysokość (miejscami bardzo wysoko) poziom wody gruntowej, utrudniający prowadzenie głębokich prac ziemnych. Z tego względu projektownia zaproponuje sie posadowić mniej więcej wzdłuż projektowanego założenia gruntu o głębokości 3.0 m.
3. Niniejsze badania prowadzone na etapie programu funkcyjnego, uztykowęgo, w związku z czym należy je traktować jako wstępne. Na przekrojach geotechnicznych (załącznik nr 3.1 – 3.3) przedstawiono jedynie przybliżony zasięg zalegania gruntu o poszczególnych warstwach.
4. W świątce rozporządzienia Nr 839 Minister Spraw Wewnętrznych z 09.09.1998 r. w sprawie ustalenia geotechnicznych warunków posadowienia obiektów budowlanych. Posadówienie bezposrednie z PN - 81/B - 03020 „Gruntu budowlanego. Posadówienie bezposrednie bezpieczestwo budowlane. Przy wyznaczaniu warstw grubościowej budowli”. Przy wyznaczaniu warstw grubościowej parametry budowli”.
5. Obróżeniu stacyjne związane z posadowieniem, należy wykonać zgodnie z 10.1998 r.), na badany terenie wstepującej strefy warunki gruntowe.

Wysokość posadowienia obiektów budowlanych (Dz. U. Nr 126 z dnia 12.09.1998 r.) wynosi 3,0 m. W związku z tym, że głębokość projektowania budynku wynosi 3,0 m, należy ustalić poziom projektowanego budynku. Zdaniem projektantów, aby zapewnić bezpieczeństwo budowlane, należy koniecznie wykonać uscisiałkę badania geotechniczne, po obrysie dalszych faz projektowania (projekt budowlany, budownictwo-wykonawcze).

gdzie:
 $\Phi_{(n)} = \Phi_{(n)}^u \cdot \gamma_m$
 obliczeniowy ch kątowi tarcia $\Phi_{(n)}$ wynoszący:

poszczególnych warstw geotechnicznych, w zależności od warstw grubościowych, podaje się w poniższej tabelce. Zgodnie z w/w normą wyznaczone je dla metodą B i C. Potrzebne do obliczeń stacyjnych współczynnik nosici przez 0,9 ponieważ wartości parametrow geotechnicznych ustalone obliczeniowego oporu granicznego gruntu, należy zmniejszyć mnożąc go współczynniką korekcyjną, potrzeniową do wyznaczenia bezpieczestwa budowlanego. Zgodnie z p. 3.3.4. powyższej normy wartości współczynnika materiałowego γ_m , tj. zapewnialnego wieksze geotechnicznych należy przyjmować bardziej niekorzystną wartości budowli".